Rec'd PCT/PTO 28 FEB 2300 PCT/JP 03/09735

# 日本国特許庁 JAPAN PATENT OFFICE

31.07.03 REC'D 19 SEP 2003 WIPO PCT

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日 Date of Application:

2003年 7月10日

出 願 番 号 Application Number:

特願2003-195398

[ST. 10/C]:

[JP2003-195398]

出 願 人
Applicant(s):

TDK株式会社

PRIORITY DOCUMENT
SUBMITTED OR TRANSMITTED IN
COMPLIANCE WITH
RULE 17.1(a) OR (b)

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 2003年 9月 5日





【書類名】

特許願

【整理番号】

99P05736

【提出日】

平成15年 7月10日

【あて先】

特許庁長官 殿

【国際特許分類】

H01F 1/34

【発明者】

【住所又は居所】

東京都中央区日本橋一丁目13番1号 TDK株式会社

内

【氏名】

福地 英一郎

【発明者】

【住所又は居所】

東京都中央区日本橋一丁目13番1号 TDK株式会社

内

【氏名】

高川 建弥

【発明者】

【住所又は居所】

東京都中央区日本橋一丁目13番1号 TDK株式会社

内

【氏名】

村瀬 琢

【特許出願人】

【識別番号】

000003067

【氏名又は名称】 TDK株式会社

【その他】

平成15年 6月27日付けで名称変更届を提出してお

ります。

【代理人】

【識別番号】

100100077

【弁理士】

【氏名又は名称】

大場充

【手数料の表示】

【予納台帳番号】

085823

【納付金額】

21,000円

【提出物件の目録】

【物件名】 明細書

【物件名】 要約書 1

【プルーフの要否】 要

【書類名】

明細書

【発明の名称】 フェライト材料

【特許請求の範囲】

【請求項1】 Fe2O3:62~68mol%、ZnO:12~20mol %、NiO:5mol%以下(但し、0を含まず)、LiO<sub>0.5</sub>:4mol%未 満(但し、0を含まず)、残部実質的にMnOを主成分とする焼結体からなるこ とを特徴とするフェライト材料。

【請求項2】 100℃における飽和磁束密度が480mT以上(測定磁界 :1194A/m)であることを特徴とする請求項1に記載のフェライト材料。

【請求項3】 コア損失が最小値を示す温度であるボトム温度が60~13 0℃の範囲に存在することを特徴とする請求項1または2に記載のフェライト材 料。

【請求項4】 コア損失の最小値が1300kW/m<sup>3</sup>以下(測定条件:1 00kHz、200mT)であることを特徴とする請求項1~4のいずれかに記 載のフェライト材料。

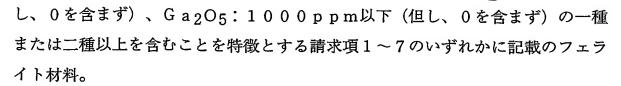
【請求項5】 コア損失の最小値が1200kW/m<sup>3</sup>以下(測定条件:1 00kHz、200mT) であり、かつ100℃における飽和磁束密度が490 mT以上(測定磁界:1194A/m)であることを特徴とする請求項4に記載 のフェライト材料。

【請求項6】 第1副成分として、SiをSiO2換算で250ppm以下 (但し、0を含まず) およびCaをCaCO3換算で2500ppm以下(但し 、0を含まず)を含むことを特徴とする請求項1~5のいずれかに記載のフェラ イト材料。

【請求項7】 前記SiO2の含有量と前記CaCO3の含有量との重量比( S i O<sub>2</sub>の含有量/C a C O<sub>3</sub>の含有量) が 0. 0 4 ~ 0. 2 5 であることを特徴 とする請求項6に記載のフェライト材料。

【請求項8】 第2副成分として、Nb2O5:400ppm以下(但し、0 を含まず)、ZrO2:1000ppm以下(但し、0を含まず)、Ta2O5: 1000ppm以下(但し、0を含まず)、In2O5:1000ppm以下(但





【請求項9】 第3副成分として、 $SnO_2:10000ppm以下(但し、0を含まず)および<math>TiO_2:10000ppm以下(但し、0を含まず)の$ 一種または二種を含むことを特徴とする請求項 $1\sim8$ のいずれかに記載のフェライト材料。

【請求項10】 第4副成分として、P換算でのPの化合物:35ppm以下 (但し、0を含まず)、 $MoO_3:1000ppm以下$  (但し、0を含まず)、 $V_2O_5:1000ppm以下$  (但し、0を含まず)、 $GeO_2:1000ppm以下$  (但し、0を含まず)、 $Bi_2O_3:1000ppm以下$  (但し、0を含まず)、 $Sb_2O_3:3000ppm以下$  (但し、0を含まず) の一種または二種以上を含むことを特徴とする請求項 $1\sim9$ のいずれかに記載のフェライト材料。

## 【発明の詳細な説明】

[0001]

# 【発明の属する技術分野】

本発明は、トランス、リアクタ、チョークコイル等の電子部品に好適に用いられるフェライト材料に関する。

[0002]

# 【従来の技術】

近年、電子機器の小型化、高出力化が進んでいる。それに伴い各種部品の高集 積化、高速処理化が進み、電力を供給する電源ラインの大電流化が要求されてい る。

また、高温下においても所定の性能を保つ電源ラインが要求されている。これは、電源ラインが、部品(例えばCPU)などからの発熱にさらされる場合があるためである。また、電源ラインは、自動車用電子回路のように使用環境温度の高い条件においても、所定の性能を保つ必要がある。

したがって、電源ラインに用いられるトランスやリアクタにも、高温下において大電流で使用できるものが求められる。

これらトランスやリアクタに使用される材料としては、軟磁性金属材料とフェライト材料がある。さらに、フェライト材料は、MnZn系フェライトとNi系フェライトに分類される。

軟磁性金属材料はフェライトに比べて飽和磁束密度が高いため、より大きな電流を流しても磁気飽和をおこさない。しかしながら、軟磁性金属材料は、一般的に損失が高い、値段が高い、比重が高い、防錆性に劣るといった問題がある。

一方、フェライトはコストパフォーマンスに優れ、数10kHzから数100kHzの周波数帯域において損失が低いという利点がある。また、MnZn系フェライトは、Ni系フェライトよりも飽和磁束密度が高い。このため、大電流用のトランスおよびチョークコイル(以下、両者を総称して、「トランス等」ということがある)には、MnZn系フェライトが一般的に使用されている。しかしながら、近年、より高温度域、具体的には100℃近傍で使用される場合にも、高い飽和磁束密度を示すフェライト材料が求められている。上述のように、MnZn系フェライトはNi系フェライトよりも高い飽和磁束密度を示すものの、100℃近傍の高温域(以下、単に高温域という)では飽和磁束密度が不十分であった。

#### [0003]

そこで、高温域における飽和磁東密度を向上するための検討が種々行われている。その中で例えば、特開 2000-159523 号公報(特許文献 1)には、酸化鉄の含有量が $60\sim75$  m o 1 %、酸化亜鉛の含有量が $0\sim20$  m o 1 %(但し、0 を含まず)および残部が酸化マンガンからなり、100 ℃での飽和磁東密度が 450 m T 以上であり、かつ 50 k H z、150 m T でのコア損失の最小値が 1500 k W/m 3以下であるフェライト焼結体が開示されている。

また、特公昭63-59241号公報(特許文献2)には、酸化マンガンの含有量が13~50mo1%、酸化亜鉛の含有量が0~20mo1%(但し、0を含まず)、酸化ニッケル、酸化マグネシウム、酸化リチウムのうち少なくとも一種を0~26mo1%、残部が酸化鉄45mo1%以上からなる基本組成を有する500G以上の磁界中にて高温下駆動されるフェライト磁心が開示されている

[0004]

#### 【特許文献1】

特開2000-159523号公報(特許請求の範囲)

#### 【特許文献2】

特公昭63-59241号公報(特許請求の範囲)

[0005]

#### 【発明が解決しようとする課題】

特開2000-159523号公報に開示されたフェライト焼結体は、MnZn系フェライトの鉄量を増加することにより、高温度域で高飽和磁束密度を実現しているが、より高い飽和磁束密度を示すフェライト材料が求められている。また、特開2000-159523号公報に開示された材料のうちで比較的損失が低い材料は、損失値が最小を示す温度(本明細書中でボトム温度という)が20℃近傍にある。この材料は、一般的なトランス、リアクタ用コアが使用される温度帯域である60~130℃において、損失の温度依存性が正の傾きになり、自己発熱による熱暴走の危険性を含んでいる。

## [0006]

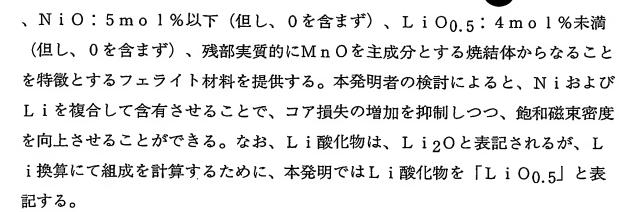
前述した特公昭63-59241号公報に開示されたフェライト磁心は、150 C以上の温度域での低損失化を図っているが、飽和磁東密度に関する考慮はなされていない。また、ボトム温度が150 C以上であるため一般的なトランス等が使用される温度帯域( $60\sim130$  C)では、損失、初透磁率の劣化を招く。

本発明は、このような技術的課題に基づいてなされたもので、一般的なトランス等が使用される温度帯域における飽和磁束密度が高く、かつ損失が低いフェライト材料の提供を課題とする。

[0007]

#### 【課題を解決するための手段】

本発明者は、上記課題を解決するために種々様々な検討を行った。その結果、フェライト材料を構成する成分として、所定量のNi およびLi をともに含有させることにより、高温域における飽和磁束密度が向上することを知見した。すなわち、本発明は、Fe  $_2O_3$ : 6 2  $\sim$  6 8 m  $_0$  1 %、Z n O: 1 2  $\sim$  2 0 m  $_0$  1 %

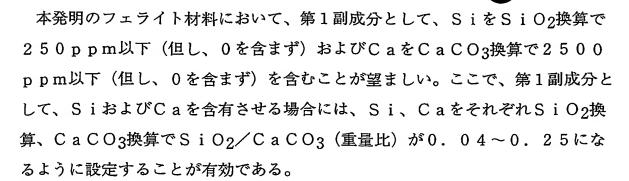


本発明のフェライト材料は、100℃における飽和磁東密度が480mT以上 (測定磁界:1194A/m)であるという優れた特性を備えることができる。 また、本発明のフェライト材料は、コア損失が最小値を示す温度であるボトム 温度が60~130℃の範囲に存在する。つまり、本発明のフェライト材料は、 一般的なトランス等が使用される温度帯域にボトム温度を設定することができる

#### [0008]

また、本発明のフェライト材料は、コア損失の最小値が1300kW/m³以下(測定条件:100kHz、200mT)という特性を備えることができる。さらにまた、本発明のフェライト材料は、コア損失の最小値を1200kW/m³以下(測定条件:100kHz、200mT)とし、かつ100℃における飽和磁東密度を490mT以上(測定磁界:1194A/m)とすることができる。これまで、MnZn系フェライトの特性を向上させるために、様々なアプローチがなされてきたことは上述の通りである。しかしながら、従来のアプローチでは、飽和磁東密度の向上という効果が得られると、その一方でコア損失の値の増加という不利益を招いていた。もしくは、低損失という効果が得られても、ボトム温度が一般的なトランス等が使用される温度帯域(60~130℃)外となるという弊害が生じていた。これに対し、NiOおよびLiO0.5をそれぞれ所定量ずつ含有することを特徴とする本発明のフェライト材料によれば、高温域における高飽和磁東密度という特性と、一般的なトランス等が使用される温度帯域(60~130℃)での低損失という特性を兼備することができる。

## [0009]



## [0010]

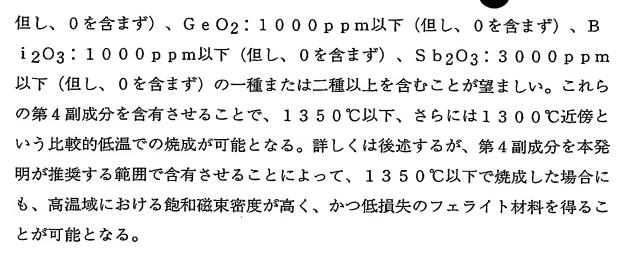
上述した本発明のフェライト材料において、さらに、第2副成分として、Nb $2O_5:400$ ppm以下(但し、0を含まず)、Zr $O_2:1000$ ppm以下(但し、0を含まず)、Ta $2O_5:1000$ ppm以下(但し、0を含まず)、In $2O_5:1000$ ppm以下(但し、0を含まず)、Ga $2O_5:1000$ ppm以下(但し、0を含まず)、Ga $2O_5:1000$ ppm以下(但し、0を含まず)。

さらにまた、第3副成分として、 $SnO_2$ : 10000ppm以下(但し、0を含まず)および $TiO_2$ : 10000ppm以下(但し、0を含まず)の一種または二種を含むことができる。

#### [0011]

ところで、フェライト材料において高い飽和磁東密度を得るためには、主組成中のFe量を増加させることが有効である。その一方で、Fe量の増加に伴い、焼結が進みにくくなるため、Fe-rich組成を選択した場合には、焼成温度を上昇させる必要がある。ところが、焼成温度を上昇させると、Zn成分が蒸発してしまい、コア損失が大きくなってしまう。さらに、焼成温度を上昇させることは、使用エネルギーの増大、使用炉材のコスト上昇等を招き、工業的にデメリットとなりうる。こうしたデメリットを排除しつつ、高温域における飽和磁東密度が高く、かつ低損失のフェライト材料を得るため、本発明者は様々な検討を行った。その結果、以下に述べる第4副成分が、低温焼成に有効に寄与することを知見した。

すなわち、本発明のMn Zn Ni Li 系フェライト材料において、第4副成分 として、P換算でのPの化合物:35ppm以下(但し、0を含まず)、Mo O 3:1000ppm以下(但し、0を含まず)、V<sub>2</sub>O<sub>5</sub>:1000ppm以下(



#### [0012]

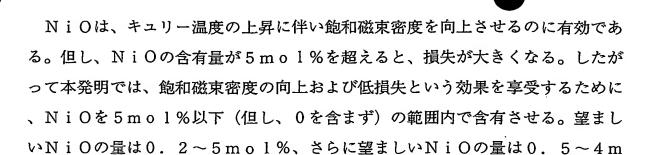
## 【発明の実施の形態】

はじめに、本発明における成分の限定理由を説明する。Fe2O3の量を増加す ると高温域における飽和磁束密度が向上する一方、コア損失が劣化する傾向にあ る。Fe2〇3が62mo1%より少ないと高温域における飽和磁束密度が低下す る。一方、Fe2O3が68mo1%を超えるとコア損失の増大が顕著となる。し たがって、本発明では $Fe_2O_3$ を $62\sim68mol\%$ とする。この範囲では、F $e_2O_3$ 量の増加に伴ってボトム温度は高温側へシフトするが、 F  $e_2O_3$ 量が 6 2 ~68mol%の範囲内にある場合には、ボトム温度を60~130℃の範囲に 設定することができる。望ましいFe2〇3の量は63~67mol%、さらに望 ましいFe2O3の量は63~66mo1%である。

## [0013]

ZnOの量も飽和磁束密度およびコア損失に影響を与える。ZnOが12mo 1%より少ないと飽和磁束密度が低下するとともに、損失が大きくなる。また、 ZnOが20mol%を超えても飽和磁束密度が低下するとともに、損失が大き くなる。したがって本発明ではZnOを12~20mol%とする。ZnO量の 増加に伴ってボトム温度は高温側へシフトするが、 ZnO量が12~20mol %の範囲内にある場合には、ボトム温度を60~130℃の範囲に設定すること ができる。望ましいZn〇の量は13~19mol%、さらに望ましいZnOの 量は14~18mol%である。

## [0014]



## [0015]

o 1%である。

LiO<sub>0.5</sub>は、100 ℃における飽和磁東密度を向上させるのに有効である。但し、4 mol %以上を超えて含有させると、損失が大きくなるとともに、100 ℃における飽和磁東密度が添加前と同等以下のレベルまで低下してしまう。したがって本発明では、 $\text{LiO}_{0.5}$ の量を4 mol %未満とする。望ましい $\text{LiO}_{0.5}$ の量は $0.2 \sim 3.5 \text{ mol}$  %、さらに望ましい $\text{LiO}_{0.5}$ の量は $0.5 \sim 3 \text{ mol}$  %である。

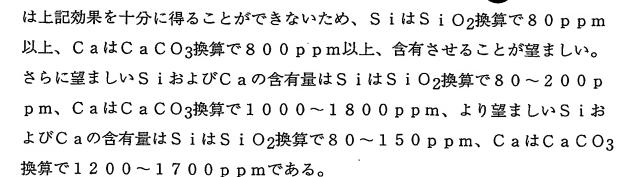
NiOおよびLiO $_{0.5}$ の合計量は、 $0.2\sim5$  mol%とすることが望ましい。より望ましいNiOおよびLiO $_{0.5}$ の合計量は、 $0.5\sim4$  mol%、さらに望ましいNiOおよびLiO $_{0.5}$ の合計量は、 $1\sim3$  mol%である。

本発明のフェライト材料は主成分として、上記以外に実質的な残部としてMn Oを含む。

#### [0016]

つぎに、副成分の限定理由について説明する。

本発明のフェライト材料は、第1副成分としてSiをSiO2換算で250ppm以下(但し、0を含まず)およびCaをCaCO3換算で2500ppm以下(但し、0を含まず)の範囲内で含むことができる。SiおよびCaは、結晶粒界に偏析して高抵抗層を形成して低損失に寄与するとともに焼結助剤として焼結密度を向上する効果を有する。SiがSiO2換算で250ppmを超え、あるいはCaがCaCO3換算で2500ppmを超えると、不連続異常粒成長による損失の劣化が大きい。そこで本発明では、SiをSiO2換算で250ppm以下、CaをCaCO3換算で2500ppm以下とする。一方、SiがSiO2換算で80ppm未満、あるいはCaがCaCO3換算で800ppm未満で



低損失に寄与し、かつ焼結助剤として焼結密度を向上する効果を有するとともに、所定量のSiおよびCaの含有は、高温域における飽和磁東密度の向上にも有効に寄与する。

#### [0017]

また、Si と Ca を複合添加する場合には、Si、Ca をそれぞれSi  $O_2$  換算、Ca  $CO_3$  換算で Si  $O_2$  / Ca  $CO_3$  (重量比)が  $0.04 \sim 0.25$ 、より望ましくは  $0.05 \sim 0.20$  の範囲になるように設定することが有効である。

## [0018]

本発明は第2副成分として、Nb<sub>2</sub>O<sub>5</sub>: 400ppm以下(但し、0を含まず)、ZrO<sub>2</sub>: 1000ppm以下(但し、0を含まず)、Ta<sub>2</sub>O<sub>5</sub>: 1000ppm以下(但し、0を含まず)、Ta<sub>2</sub>O<sub>5</sub>: 1000ppm以下(但し、0を含まず)、Ta<sub>2</sub>O<sub>5</sub>: 1000ppm以下(但し、0を含まず)、Ta<sub>2</sub>O<sub>5</sub>: 1000ppm以下(但し、0を含まず)の一種または二種以上を含むことができる。これらの第2副成分を含有することによって、飽和磁束密度の向上および/または損失低減という効果を得ることができる。その効果を十分に享受するためには、Nb<sub>2</sub>O<sub>5</sub>, ZrO<sub>2</sub>, Ta<sub>2</sub>O<sub>5</sub>, In<sub>2</sub>O<sub>5</sub>, Ga<sub>2</sub>O<sub>5</sub>は50ppm以上含有させることが望ましい。さらに望ましい含有量は、Nb<sub>2</sub>O<sub>5</sub>: 80~300ppm、ZrO<sub>2</sub>, Ta<sub>2</sub>O<sub>5</sub>, In<sub>2</sub>O<sub>5</sub>, Ga<sub>2</sub>O<sub>5</sub>は200~800ppmである。なお、第2副成分を複合して添加する場合、添加量の合計は1000ppm以下とすることが望ましい。

## [0019]

本発明は第3副成分として、 $SnO_2:10000ppm以下(但し、0を含まず)およびTiO_2:10000ppm以下(但し、0を含まず)の一種または二種を含むことができる。<math>SnO_2$ および $TiO_2$ は、結晶粒内、結晶粒界に存

在し損失低減の効果がある。10000ppmを超えると、不連続異常粒成長による損失の劣化や飽和磁束密度の低下を招く。そのために本発明では、SnO2 およびTiO2の上限値を各々10000ppmとする。一方、以上の効果を十分享受するためには、第3副成分を500ppm以上含有させることが望ましい。さらに望ましいSnO2およびTiO2の量は1000~8000ppm、より望ましいSnO2およびTiO2の含有量は1000~7000ppmである。なお、第3副成分を複合して添加する場合、添加量の合計は10000ppm以下とすることが望ましい。

## [0020]

本発明は第4副成分として、P換算でのPの化合物:35ppm以下(但し、0を含まず)、V2O5:1000ppm以下(但し、0を含まず)、V2O5:1000ppm以下(但し、0を含まず)、GeO2:1000ppm以下(但し、0を含まず)、Sb2O3:3000ppm以下(但し、0を含まず)の一種または二種以上を含むことができる。第4副成分は、焼結助剤として焼結密度を向上させる効果を有するとともに、低温焼成に寄与する。具体的には、第4副成分を本発明が推奨する範囲内で含めることにより、1340℃以下、さらには約1300℃という比較的低温で焼成を行った場合にも、95%以上の相対密度、480mT以上の飽和磁束密度(測定磁界:1194A/m)、かつコア損失の最小値を1300kW/m³以下(測定条件:100kHz、200mT)とすることが可能となる。その効果を十分に享受するためには、MoO3、V2O5、GeO2、Bi2O3、Sb2O3は50ppm以上、P換算でのPの化合物は5ppm以上含有されることが望ましい。

## [0021]

より望ましい含有量は、 $MoO_3$ ,  $V_2O_5$ については700ppm以下、 $GeO_2$ ,  $Bi_2O_3$ については600ppm以下である。 $MoO_3$ ,  $V_2O_5$ のさらに望ましい含有量は $100\sim600ppm$ 、 $GeO_2$ ,  $Bi_2O_3$ のさらに望ましい含有量は $100\sim600ppm$ である。また、P換算でのPの化合物の望ましい含有量は25ppm以下、さらに望ましい含有量は $5\sim20ppm$ である。 $Sb_2$ 

 $O_3$ についての望ましい含有量は 2500 p p m以下、さらに望ましい含有量は  $200\sim200$  p p mである。なお、第 4 副成分を複合して添加する場合、添加量の合計は 2500 p p m以下とすることが望ましい。

# [0022]

本発明のフェライト材料は、上述した組成を適宜選択することにより、100 ℃における飽和磁束密度を480 m T 以上(測定磁界:1194 A / m)、かつコア損失が最小値を示す温度であるボトム温度を $60\sim130$  ℃の範囲に存在させることができる。さらに、100 ℃における飽和磁束密度を490 m T 以上(測定磁界:1194 A / m)、かつコア損失の最小値を1300 k W / m  $^3$  以下(測定条件:100 k H z、200 m T )とすることができる。特に、望ましい組成を選択することにより、コア損失の最小値を1200 k W / m  $^3$  以下(測定条件:100 k H z、200 m T )としつつ、100 ℃における飽和磁束密度が500 m T 以上(測定磁界:1194 A / m)という従来では得ることのできなかった特性を得ることもできる。

## [0023]

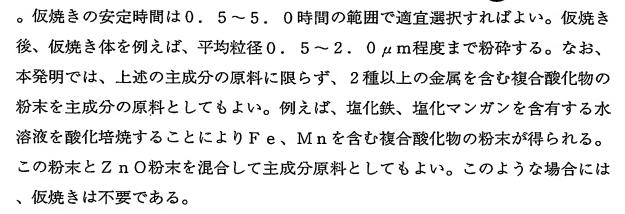
本発明のフェライト材料は、以上の特性に加えて、ボトム温度を $60\sim130$   $\mathbb{C}$ 、さらには $70\sim120$   $\mathbb{C}$ 、望ましくは $80\sim120$   $\mathbb{C}$ の範囲に設定することができる。したがって、本発明のフェライト材料を用いたフェライト部品は、その実用的な使用温度帯域にボトム温度が存在することになる。しかも本発明のフェライト材料は、室温における初透磁率が600、さらには700以上という高い値を有している。

#### [0024]

次に、本発明によるフェライト材料にとって好適な製造方法を説明する。

主成分の原料としては、酸化物または加熱により酸化物となる化合物の粉末を用いる。具体的には、 $Fe_2O_3$ 粉末、 $Mn_3O_4$ 粉末、ZnO粉末、NiO粉末および $Li_2CO_3$ 粉末等を用いることができる。各原料粉末の平均粒径は $0.1\sim3.0\mu$ mの範囲で適宜選択すればよい。

主成分の原料粉末を湿式混合した後、仮焼きを行う。仮焼きの温度は800~1000の範囲内での所定温度で、また雰囲気はN2または大気とすればよい



#### [0025]

同様に副成分の原料として、酸化物または加熱により酸化物となる化合物の粉末を用いることもできる。具体的には、 $SiO_2$ 、 $CaCO_3$ 、 $Nb_2O_5$ 、 $ZrO_2$ 、 $Ta_2O_5$ 、 $In_2O_5$ 、 $Ga_2O_5$ 、 $SnO_2$ 、 $TiO_2$ 、 $MoO_3$ 、 $V_2O_5$ 、 $GeO_2$ 、 $Bi_2O_3$ 、 $Sb_2O_3$ 等を用いることができる。また、第4副成分としてP化合物を選択する場合には、加熱によりP化合物が得られる粉末、例えば( $Ca(PO_4)$ 2)等を用いることができる。これら副成分の原料粉末は、仮焼き後に粉砕された主成分の粉末と混合される。但し、主成分の原料粉末と混合した後に、主成分とともに仮焼きに供することもできる。

## [0026]

主成分および副成分からなる混合粉末は、後の成形工程を円滑に実行するために顆粒に造粒される。造粒は例えばスプレードライヤを用いて行うことができる。混合粉末に適当な結合材、例えばポリビニルアルコール(PVA)を少量添加し、これをスプレードライヤで噴霧、乾燥する。得られる顆粒の粒径は $80\sim200~\mu$  m程度とすることが望ましい。

#### [0027]

得られた顆粒は、例えば所定形状の金型を有するプレスを用いて所望の形状に 成形され、この成形体は焼成工程に供される。

焼成工程においては、焼成温度と焼成雰囲気を制御する必要がある。

焼成温度は1250~1450℃の範囲から適宜選択することができるが、本発明のフェライト材料の効果を十分引き出すには、1300~1400℃の範囲で焼成することが望ましい。



本発明によるフェライト材料は、93%以上、さらに望ましくは95%以上の 相対密度を得ることができる。

本発明によるフェライト材料は、平均結晶粒径は $5\sim30\mu$  mの範囲とすることが望ましい。結晶粒径が小さいとヒステリシス損失が大きくなり、一方結晶粒径が大きいと渦電流損失が大きくなるからである。望ましい平均結晶粒径は $8\sim25$ 、より望ましい平均結晶粒径は $10\sim20\mu$  mである。

[0029]

#### 【実施例】

以下、本発明を具体的な実施例に基づいて説明する。

#### (第1実施例)

表1に示す組成を有するフェライトコアを作製した。

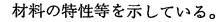
主成分の原料として、 $Fe_2O_3$ 粉末、MnO粉末、ZnO粉末、NiO粉末および $Li_2CO_3$ 粉末を用いた。これらの粉末を湿式混合した後、900℃で 2時間仮焼した。

次いで、主成分の原料の仮焼物と副成分の原料とを混合した。副成分の原料として、 $SiO_2$ 粉末、 $CaCO_3$ 粉末、 $Nb_2O_5$ 粉末を用いた。主成分原料の仮焼物に副成分の原料を添加して、粉砕しながら混合した。粉砕は、仮焼物の平均粒径が約1.  $5\mu$ mとなるまで行った。得られた混合物にバインダを加え、顆粒化した後、成形してトロイダル形状の成形体を得た。

得られた成形体を酸素分圧制御下において、温度1350℃(安定部5時間、 安定部酸素分圧1%)で焼成することにより、フェライトコアを得た。

また、このフェライトコアを用いて、100 Cにおける飽和磁束密度(Bs, 測定磁界:1194 A/m)、コア損失の最小値(Pcv, 測定条件:100 k Hz、200 mT)、初透磁率( $\mu$  i, 測定温度:25 C、測定周波数 100 k Hz)を測定した。その結果を表 1 に併せて示す。

なお、比較の便宜のために、表 1 中には、従来例  $1\sim4$  として特開 2 0 0 0 - 1 5 9 5 2 3 号公報に開示されたM n Z n 系フェライト材料の特性等を、従来例 5 、 6 として特公昭 6 3 - 5 9 2 4 1 号公報に開示されたM n Z n 系フェライト



[0030]

# 【表1】

| 麼  | T    |                               |                                |  |   |             |      | _    |      |      |      |      |      |      | 11  |  | T  | _                                      | _    |            |
|--|------|-------------------------------|--------------------------------|--|---|-------------|------|------|------|------|------|------|------|------|---|--|--|--|------|------------|
| 無成過馬<br>(°C)                             |      |                               |                                |  |   |             |      | 1350 |      |      |      |      |      |      |   | 0081   | 1300   | 1250                                   | 9    | 0001       |
| 副成分                                      |      | 1155 SiO <sub>2</sub> :100ppm | 803 CaCO <sub>3</sub> :1500ppm | 350 Nb <sub>2</sub> O <sub>5</sub> :200ppm | * SiO <sub>2</sub> の含有量とCaCO <sub>3</sub> の含有 | 位との単位比=0.07 |      |      |      |      |      |      |      |      | SiO <sub>2</sub> :60ppm, CaCO <sub>3</sub> :700ppm, | Nb <sub>2</sub> O <sub>5</sub> :250ppm, Ta <sub>2</sub> O5:50ppm | SiO <sub>2</sub> :100ppm, CaCO <sub>3</sub> :700ppm, | Та <sub>2</sub> О <sub>5</sub> :300ррт | ę    | Į          |
| iμ                                       | 831  | 1155                          | 803                            | 350  | 675   | 890         | 732  | 489  | 803  | 862  | 604  | 803  | 799  | 520  | 220   | 1300   | 250  | 490                                    | '    | 1          |
| B.Temp.<br>(°C)                          | 80   | 100                           | 80                             | 100  | 100   | 100         | 120  | 140  | 80   | 100  | 120  | 80   | 100  | 140  | 140   | 20   | 140  | 100                                    | 240  | 250        |
| Pcv<br>(kw/m³)                           |      | 714                           | 1167                           | 2971                                       | 1303  | 951         | 901  | 1125 | 1167 | 976  | 1443 | 1167 | 1026 | 1616 | 3207  | 1431   | 2618   | 1846                                   | -    | 1          |
| Bs<br>(mT)                               | 462  | 494                           | 507                            | 475  | 479   | 510         | 504  | 470  | 202  | 512  | 504  | 507  | 504  | 481  | 470   | 456  | 468  | 503                                    | 1    | -          |
| LiO <sub>0.5</sub><br>(mol%)             | 2.0  | 0.5                           | 0.5                            | 0.5  | 1.0   | 1.0         | 0.   | 0.5  | 0.5  | 0.2  | 0.5  | 0.5  | 2.0  | 4.0  |   | 1  | 1  | i                                      | _    | – 10 (LiO) |
| NiO (mol%)                               | 1.0  | 1.0                           | 0.5                            | 0.5  | 1.0   | 1.0         | 0.5  | 0.5  | 0.5  | 4.0  | 6.0  | 0.5  | 0.5  | 0.5  |   | ı  | 1  | 1                                      | 10.0 | -          |
| SnO (‰lom)                               | 15.0 | 18.0                          | 12.5                           | 14.5                                       | 10.0  | 14.0        | 18.0 | 21.0 | 12.5 | 14.0 | 13.5 | 12.5 | 16.0 | 14.0 | 15.0  | 15.0   | 20.0   | 20.0                                   | 11.0 | 11.0       |
| MnO<br>(mol%)                            | 22.0 | 17.5                          | 19.5                           | 14.5                                       | 21.0  | 19.0        | 16.5 | 13.5 | 19.5 | 17.8 | 16.0 | 19.5 | 17.5 | 17.5 | 15.0  | 25.0   | 10.0   | 10.0                                   | 25.0 | 25.0       |
| Fe <sub>2</sub> O <sub>3</sub><br>(mol%) | 60.0 | 63.0                          | 67.0                           | 70.0                                       | 67.0  | 65.0        | 64.0 | 64.5 | 0.79 | 64.0 | 64.0 | 67.0 | 64.0 | 64.0 | 70.0  | 0.09   | 70.0   | 70.0                                   | 54.0 | 54.0       |
| 記料No.                                    | 比較例1 | -                             | 2                              | 比較例2                                       | 比較例3  | က           | 4    | 比較例4 | 2    | co.  | 比較例5 | 2    | 9    | 比較例6 | 從来例1  | 従来例2   | 従来例3   | 従来例4                                   | 從来例5 | 從来例6       |

隻(100°C) Pev :ボトム温度におけるコア損失(100kHz,200mT)

Bs : 飽和磁東密度(100°C) B.Temp. :ボトム温度

#i:初遊磁率(25°C)

[0031]

表1に示すように、本発明によるフェライト材料は、いずれもボトム温度を8 $0\sim120$  Cの範囲内に設定することが可能であるとともに、従来例 $1\sim3$  よりも高い480 m T以上の飽和磁東密度を有している。その上、本発明によるフェライト材料は、コア損失が1300 k W/m3以下となっており、従来例対比、コア損失が相当程度低減されていることがわかる。

従来例 4 は 5 0 3 m T という高い飽和磁東密度を得ているものの、コア損失が 1 8 0 0 k W / m  $^3$ 以上と大きく、また初透磁率も 5 0 0 未満の値を示す。これ に対し、本発明によるフェライト材料によれば、 4 8 0 m T 以上の飽和磁東密度 および 1 3 0 0 k W / m  $^3$ 以下のコア損失、 6 0 0 以上の初透磁率を兼備することが可能である。

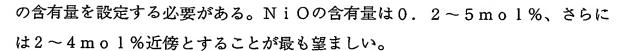
#### [0032]

比較例 1 , 試料 N o . 1 , 試料 N o . 2 および比較例 2 は、この順に F e 2 O 3 が増加している。その中で、F e 2 O 3 が 6 O . 0 m o 1 % と本発明の範囲より少ない場合、および 7 O . 0 m o 1 % と本発明の範囲より多い場合には、4 8 0 m T 以上の高い飽和磁束密度が得ることができず、かつコア損失が大きいことがわかる。

## [0033]

試料No. 2, 試料No. 5および比較例 5 は、この順にNi Oが増加している。これらの特性に着目すると、Ni O量の変動により、コア損失や飽和磁束密度が変動することがわかる。また、Ni O量の増加に伴い、ボトム温度が高温側にシフトすることがわかる。

NiO量が0.5mol%の試料No.2、NiO量が4.0mol%の試料No.5が、特に高い飽和磁束密度を示していること、NiO量が6.0mol%の比較例5のコア損失が1300kW/m³を超えることを考慮して、NiO



#### [0034]

試料No. 2, 試料No. 6 および比較例 6 は、この順にL i  $O_{0.5}$ 量が増加している。これらの特性に着目するとL i  $O_{0.5}$ 量の変動により、飽和磁束密度やコア損失およびボトム温度が変動することがわかる。

まず、ボトム温度に着目すると、L i  $O_{0.5}$ 量の増加に伴い、ボトム温度が高温側にシフトすることがわかる。L i  $O_{0.5}$ 量が 4 m o 1 %の比較例 6 は、ボトム温度を所望の範囲内(6 0  $\sim$  1 3 0  $^{\circ}$ )に設定することができない。また比較例 6 は、コア損失が 1 6 0 0 k W/m  $^{3}$ 以上と大きいことを考慮して、L i  $O_{0.5}$ 量は 4 m o 1 %未満とする。

一方、 $LiO_{0.5}$ 量が0.5mol%の試料No.2および $LiO_{0.5}$ 量が2mol%の試料No.6によれば、ボトム温度を $80\sim100$  ℃と、所望の範囲内とすることができる。しかも、試料No.2および試料No.6はいずれもコア損失を1200k W/ $m^3$ 以下としつつ、500m T以上という高い飽和磁束密度を得ている。よって、 $LiO_{0.5}$ の含有量は4mol%未満、さらには $0.2\sim3mol\%$ 程度とすることが望ましい。

## [0035]

以上の結果より、ボトム温度を $60\sim130$   $\mathbb C$ 、さらには $80\sim120$   $\mathbb C$ の範囲内に設定しつつ、高飽和磁束密度および低コア損失という効果を享受するためには、 $Fe_2O_3$ を $62\sim68$   $mo_1%$ の範囲、ZnOを $12\sim20$   $mo_1%$ の範囲、NiOを5  $mo_1%$ 以下(但し、0 を含まず)、 $LiO_{0.5}$ を4  $mo_1%$ 未満(但し、0 を含まず)の範囲に設定することが重要であることが確認された。また、初透磁率( $\mu$ i)についても、本発明による試料はいずれも700 以上という高い値を示す。

#### [0036]

ここで、表1には、従来例5として、主組成にNiを含有するMnZnNi系 フェライト材料のボトム温度を示している。また、従来例6として、主組成にL iを含有するMnZnLi系フェライト材料のボトム温度を示している。NiO を5 m o 1 %以下(但し、0 を含まず)および L i  $O_{0.5}$ を4 m o 1 %未満(但し、0 を含まず)の範囲内で含有する本発明の試料N o . 1  $\sim$  6 では、ボトム温度を80  $\sim$  1 20  $\sim$  0 の範囲内に設定することができたのに対し、従来例 5 、 6 はいずれもボトム温度が240  $\sim$  以上と高く、本発明が所望としている範囲内(60  $\sim$  130  $\sim$  2) にボトム温度を設定することができていない。このことからも、主組成を構成する成分の選択のみならず、その組合せ、および各成分の含有量がボトム温度等の特性を大きく左右していることがわかる。

#### [0037]

## (第2実施例)

第1実施例と同様の工程により、表2に示す組成を有するフェライトコアを作製するとともに、第1実施例と同様に特性等を測定した。その結果を表2に併せて示す。

#### [0038]

#### 【表2】

|       | 第1畐                       | ]成分                        | SiO2の含有量と                       |            |                |                 |     |
|-------|---------------------------|----------------------------|---------------------------------|------------|----------------|-----------------|-----|
| 試料No. | SiO <sub>2</sub><br>(ppm) | CaCO <sub>3</sub><br>(ppm) | CaCO <sub>3</sub> の含有量<br>との重量比 | Bs<br>(mT) | Pcv<br>(kW/m³) | B.Temp.<br>(°C) | μi  |
| 7     | 100                       | 1500                       | 0.07                            | 510        | 951            | 100             | 890 |
| 8     | 200                       | 1500                       | 0.13                            | 512        | 1033           | 100             | 804 |
| 9     | 150                       | 2000                       | 0.08                            | 510        | 986            | 100             | 811 |

焼成:1350℃、酸素分圧1%

Bs :飽和磁束密度(100℃)

B.Temp.:ボトム温度

Pcv : ボトム温度におけるコア損失(100kHz、200mT)

μi:初透磁率(25℃)

主成分:Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub>:65 mol% MnO:19 mol%

Zn0:14 mol%

NiO 1 mol%

LiO<sub>0,5</sub>: 1 mol%

副成分:Nb<sub>2</sub>O<sub>5</sub>:200ppm

#### [0039]

表2から、第1副成分としてのSiおよびCaの添加量の変動に伴い、飽和磁 東密度、コア損失および初透磁率が変動することがわかる。

試料No.7, 8は、Siの添加量が異なる点を除けば、フェライト焼結体における組成は等しい。ところが、 $SiO_2$ 換算でSiを200ppm含有する試

料No.7の方が、SiO2換算でSiを100ppm含有する試料No.8よりも高い飽和磁束密度を示す。この結果から、Siは、飽和磁束密度を向上させる上で有効な添加物であるといえる。

また、試料No.  $7\sim 9$  の特性を比較すると、Si およびCa の添加量の合計が最も少ない試料No. 7 が最も低いコア損失および最も高い初透磁率( $\mui$ )を示すことから、Si およびCa を複合添加する場合にも適切な添加量があると推察される。

#### [0040]

#### (第3実施例)

第1実施例と同様の工程により、表3に示す組成を有するフェライトコアを作製するとともに、第1実施例と同様に特性等を測定した。その結果を表3に併せて示す。

#### [0041]

## 【表3】

| 試料No. | 副成分                            | 添加量<br>(ppm) | Bs<br>(mT) | Pcv<br>(kW/m³) | B.Temp.<br>(°C) | μi   | 備考             |
|-------|--------------------------------|--------------|------------|----------------|-----------------|------|----------------|
| 10    | Nb <sub>2</sub> O <sub>5</sub> | 200          | 510        | 951            | 100             | 890  |                |
| 11    | ZrO <sub>2</sub>               |              | 502        | 901            | 100             | 1017 |                |
| 12    | Ta <sub>2</sub> O <sub>5</sub> | 500          | 508        | 963            | 100             | 949  | 第2副成分          |
| 13    | In <sub>2</sub> O <sub>5</sub> | 300          | 505        | 1117           | 100             | 910  |                |
| 14    | Ga <sub>2</sub> O <sub>5</sub> |              | 500        | 1211           | 100             | 845  |                |
| 15    | SnO <sub>2</sub>               | 1000         | 499        | 1089           | 100             | 844  | ~~ o = 1 + 1 \ |
| 16    | TiO <sub>2</sub>               | 3000         | 494        | 1045           | 100             | 789  | 第3副成分          |
| 17    | GeO <sub>2</sub>               | 200          | 499        | 939            | 100             | 952  | or a milety () |
| 18    | V <sub>2</sub> O <sub>5</sub>  | 500          | 513        | 1201           | 100             | 703  | 第4副成分          |

焼成:1350℃、酸素分圧1%

Bs :飽和磁束密度(100℃)

Pcv : ボトム温度におけるコア損失(100kHz、200mT)

B.Temp.:ボトム温度

μi:初透磁率(25℃)

ZnO:14 mol%

他成分:Fe₂O₃:65 mol%

MnO:19 mol%

LiO<sub>0.5</sub>: 1 mol%

NiO: 1 mol% SiO<sub>2</sub>: 100 ppm

CaCO<sub>3</sub>: 1500 ppm

Nb<sub>2</sub>O<sub>5</sub>:200ppm

\*SiO2の含有量とCaCO3の含有量との重量比=0.07

[0042]

表3に示すように、第2副成分(Nb2O5, ZrO2, Ta2O5, In2O5, Ga2O5)、第3副成分(SnO2, TiO2)または第4副成分(GeO2, V2O5)を添加しても、490mT以上の飽和磁束密度および1300kW/m³以下のコア損失(Pcv)を兼備することができることがわかった。特に、第2副成分としてのNb2O5, ZrO2, Ta2O5を添加した場合、および第4副成分としてのGeO2を添加した場合には、500mT近傍の飽和磁束密度および1000kW/m³以下のコア損失(Pcv)を兼備することができる。また、第4副成分としてのV2O5を添加した場合には、513mTという非常に高い飽和磁束密度を得ることができる。

そして、第2副成分(Nb<sub>2</sub>O<sub>5</sub>, ZrO<sub>2</sub>, Ta<sub>2</sub>O<sub>5</sub>, In<sub>2</sub>O<sub>5</sub>, Ga<sub>2</sub>O<sub>5</sub>)、第3副成分(SnO<sub>2</sub>, TiO<sub>2</sub>)または第4副成分(GeO<sub>2</sub>, V2O<sub>5</sub>)を添加しても、ボトム温度を所望の範囲内に設定することができること、さらには70以上の初透磁率( $\mu$ i)を得ることができることがわかった。

## [0043]

## (第4実施例)

焼成温度を1300 Cとし、かつ第4 副成分(P換算でのPの化合物、MoO3, GeO2, Bi2O3, Sb2O3, V2O5)を添加した以外は第1実施例と同様の工程により、表5に示す組成を有するフェライトコアを作製した。第1実施例と同様に特性等を測定した結果を表4に併せて示す。なお、Pを除く第4 副成分は酸化物として、Pについてはリン酸カルシウムとして添加した。表4中、PについてはP換算での添加量を示している。また、焼成温度を1300 Cとするが第4 副成分を添加していないフェライトコアの特性、第3実施例で作製したV2O5を添加した試料No.18(焼成温度を1350 C)の特性も、比較の便宜のために表4に併せて示す。なお、表4中に示した試料の焼成時間はいずれも5時間、焼成時の酸素分圧は0.5%である。

#### [0044]

# 【表4】

| 計類No       | 海7回1年                                     | 添加量   | 相対密度 | 平均結晶粒径 | Bs   | Pcv                  | B.Temp. | iη   | 焼成温度 | 酸素分压                                   |
|------------|---|-------|------|--------|------|----------------------|---------|------|------|--|
| mari Lino. | いがいました                                    | (mdd) | (%)  | (m m)  | (mT) | (kW/m <sup>3</sup> ) |         |      | (၃)  |  |
| 19         | ・コキ                                       | ı     | 95.5 | 10     | 488  | 868                  | 100     | 1343 |      |  |
| 20         | P換算 (Ca <sub>3</sub> (PO <sub>4)2</sub> ) | 20    | 8.96 | 15     | 501  | 912                  | 100     | 970  |      |  |
| 21         | MoO <sub>3</sub>                          | 200   | 97.3 | 15     | 510  | 1086                 | 100     | 698  |      | ************************************** |
| 22         | GeO <sub>2</sub>                          | 200   | 92.6 | 12     | 494  | 927                  | 100     | 1023 | 1300 | 0.5                                    |
| 23         | Bi <sub>2</sub> O <sub>3</sub>            | 200   | 96.1 | 17     | 501  | 1137                 | 06      | 1039 |      |  |
| 24         | Sb <sub>2</sub> O <sub>3</sub>            | 1000  | 97.3 | 13     | 208  | 978                  | 100     | 1086 |      |  |
| 25         | V <sub>2</sub> O <sub>5</sub>             | 200   | 0.96 | 14     | 496  | 1050                 | 100     | 1052 |      |  |
| 18         | V <sub>2</sub> O <sub>5</sub>             | 200   | -    | 1      | 513  | 1201                 | 100     | 703  | 1350 | -                                      |

Pcv :ボトム温度におけるコア損失(100kHz, 200mT) μi:初透磁率(25°C)

Bs: 飽和磁束密度(100°C)

B.Temp.:ボトム温度

他成分:Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub>:65 mol%

ZnO:14 mol%

MnO:19 mol% LiO<sub>0:5</sub>: 1 mol% CaCO<sub>3</sub>: 1500 ppm N

 ${\sf Nb_2O_5:200ppm}$ 

 $*SiO_2$ の含有量と $CaCO_3$ の含有量との重量比=0.07

NiO: 1 mol% SiO<sub>2</sub>: 100 ppm

[0045]

第4副成分を含有しない試料No. 19の飽和磁束密度が488mTであるのに対し、第4副成分を含有する試料No. 20~25はいずれも490mT以上の飽和磁束密度(Bs)を示す。しかも、第4副成分を添加した試料No. 20~25はいずれも1300kW/m³以下のコア損失(Pcv)を得ている。よって、第4副成分の添加は、コア損失(Pcv)の上昇を抑えつつ、飽和磁束密度(Bs)を向上させる上で有効であるといえる。特に、MoO3を200ppm添加した試料No. 21、Sb2O3を1000ppm添加した試料No. 24については、1300℃という比較的低温な焼成温度においても、500mT近傍の高い飽和磁束密度(Bs)を示しつつ、1100kW/m³以下のコア損失(Pcv)を得ている。

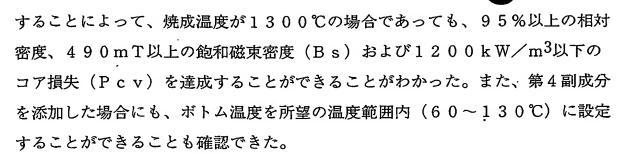
また、ボトム温度(B. Temp.)に着目すると、第4副成分を添加した場合も、ボトム温度を100 Cという所望の範囲内の温度に設定することができることがわかる。さらに、初透磁率( $\mu$  i )についても、本発明による実施例は、従来例と同等の値を得ていることがわかる。

# [0046]

次に、試料No. 25 と試料No. 18 との比較を行う。両者は、焼成条件が異なる以外は同一の条件で作製されたものである。 1350 ℃で焼成された試料No. 18 の方が、高い飽和磁東密度(Bs)を得ていることを鑑みると、焼成温度を高くすることは飽和磁東密度(Bs)を向上させる上では有利であるいえる。その一方で、焼成温度が高くなると、コア損失(Pcv)が大きく、また初透磁率( $\mu$  i)が低下する傾向があると伺えることから、低損失、高飽和磁東密度(Bs)および高い初透磁率( $\mu$  i)という特性を兼備したフェライト材料を得るためには、比較的低い温度で焼成された場合にも、高い飽和磁東密度(Bs)を示すことが重要である。

ここで、表4に示したように、第4副成分を添加した試料No.20~25はいずれも1300 Cという比較的低温な焼成温度においても、490 m T以上という高い飽和磁束密度(Bs)を得ていることから、第4 副成分はいずれも焼結助剤として有効に機能することがわかった。

以上の結果から、第4副成分は焼結助剤として有効であり、第4副成分を添加



## [0047]

## 【発明の効果】

以上説明したように、本発明によれば、一般的なトランス等が使用される温度 帯域における飽和磁束密度が高く、かつ損失が低いフェライト材料を得ることが できる。



【要約】

【課題】 100℃近傍の高温域における飽和磁束密度が高く、かつ損失が低いフェライト材料を提供する。

【解決手段】 Fe $_2O_3$ :  $62\sim68$  mo $_1\%$ 、 $ZnO:12\sim20$  mo $_1\%$ 、NiO: 5 mo $_1\%$ 以下(但し、0 を含まず)、LiO $_0.5$ : 4 mo $_1\%$ 未満(但し、0 を含まず)、残部実質的にMnOを主成分とする焼結体とする。このように、所定量のNiおよびLiをともに含有させることにより、高温域における飽和磁束密度が向上する。この焼結体によれば、100 Cにおける飽和磁束密度が480 m T以上(測定磁界:1194 A/m)、コア損失の最小値が1300 kW/m $^3$ 以下(測定条件:100 kHz、200 mT)、コア損失が最小値を示す温度であるボトム温度が $60\sim130$  Cという特性を得ることができる。

【選択図】 なし

# 特願2003-195398

# 出願人履歴情報

識別番号

[000003067]

1. 変更年月日

1990年 8月30日

[変更理由]

新規登録

住 所 氏 名 東京都中央区日本橋1丁目13番1号

ティーディーケイ株式会社

2. 変更年月日 [変更理由]

2003年 6月27日

名称変更

住 所

東京都中央区日本橋1丁目13番1号

氏 名 TDK株式会社